PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

06-313845

(43)Date of publication of application: 08.11.1994

(51)Int.CI.

G02B 13/24

(21)Application number: 05-102358

(71)Applicant:

OLYMPUS OPTICAL CO LTD

(22)Date of filing:

28.04.1993

(72)Inventor:

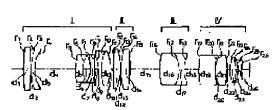
TAKAHASHI KOICHI

(54) PROJECTION LENS SYSTEM

(57)Abstract:

PURPOSE: To provide a projection lens system of high performance making high resolution of several µm or less compatible with a relatively wide exposure area with the constitution of a small number of lenses.

CONSTITUTION: A projection lens system is formed of a first negative group I, a second positive group II, a third negative group III and a fourth positive group IV. The first group I has a lens with positive refracting power, with the convex side facing the object side, two negative lenses with the concave sides facing mutually, and two outer meniscus lenses with the concave sides facing mutually with the negative lenses held in between. At least one of these outer meniscus lenses is a junction lens with negative refracting power. The second group II is formed of at least two lenses with positive refracting power, the third group III is formed of a combined lens with negative refracting power, and the fourth group IV is formed of at least two lenses with positive refracting power and a negative lens disposed closest to the image plane side.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2000 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平6-313845

(43)公開日 平成6年(1994)11月8日

(51)Int.Cl.⁵

識別記号

庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

G 0 2 B 13/24

9120-2K

審査請求 未請求 請求項の数2 OL (全 7 頁)

(21)出願番号

特願平5-102358

(22)出願日

平成5年(1993)4月28日

(71)出願人 000000376

オリンパス光学工業株式会社

東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号

(72)発明者 高橋浩一

東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号オリン

パス光学工業株式会社内

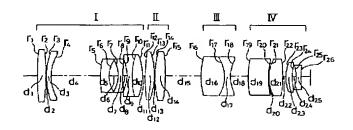
(74)代理人 弁理士 韮澤 弘 (外7名)

(54) 【発明の名称 】 投影レンズ系

(57)【要約】

【目的】 少ない枚数のレンズ構成によって、数μm以下の高い解像力と比較的広い露光領域とを両立できる高性能な投影レンズ系。

【構成】 負の第1群 I と、正の第2群 I I と、負の第3群 I I I と、正の第4群 I V とからなり、第1群 I は、物体側に凸面を向けた正の屈折力を有するレンズと、互いに凹面を向かい合わせた2つの負レンズを間に挟んで互いに凹面を向かい合わせた2つの外側のメニスカスレンズとを有し、この外側のメニスカスレンズの中、少なくとも1つは負の屈折力を持つ接合レンズであり、第2群 I I I I は負の屈折力のレンズからなり、第3群 I I I I は負の屈折力を持つ接合レンズからなり、第4群 I V は少なくとも2つの正の屈折力のレンズと最も像面側に配置された負レンズとからなる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 物体側より順に、負の屈折力の第1レンズ群と、正の屈折力の第2レンズ群と、負の屈折力の第3レンズ群と、正の屈折力の第4レンズ群とからなり、前記第1レンズ群は、物体側に凸面を向けた正の屈折力を有するレンズと、互いに凹面を向かい合わせた2つの負レンズと、これらの負レンズを間に挟んで互いに凹面を向かい合わせた2つの外側のメニスカスレンズとを有し

前記外側のメニスカスレンズの中、少なくとも1つは負の屈折力を持つ接合レンズであり、

前記第2レンズ群は少なくとも2つの正の屈折力のレンズからなり、

前記第3レンズ群は負の屈折力を持つ接合レンズからな h.

前記第4レンズ群は少なくとも2つの正の屈折力のレンズと最も像面側に配置された負レンズとからなる、 ことを特徴とする投影レンズ系。

【請求項2】 前記第1、第2並びに第4レンズ群の焦点距離をそれぞれ f_1 、 f_2 、 f_4 として、物像間距離をLとした場合に、

- (1) 0. $2 > |f_1/L|$
- (2) 0. $7 < |f_2/f_1| < 1.3$
- (3) 0.8<|f₄/f₁|<1.5

なる条件を満足することを特徴とする請求項1記載の投 影レンズ系。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、投影レンズ系に関し、特に、投影露光装置によってIC、LSI等の集積回路や液晶等のフラットディスプレイ等を製造する際に用いられる投影レンズ系に関するものである。

[0002]

【従来の技術】近年、IC、LSI等の集積回路のパターンをシリコンウエーハ等の基板上に転写するための投影露光装置としては、主に縮小露光法が用いられている。この方法は、マスクを適当な倍率(数分の1程度)で基板上に縮小投影することにより、パターンを転写するものである。

【0003】この投影露光装置によって投影されるパターンの線幅は数μmからサブミクロンであり、投影レンズ系には非常に高い解像力が要求されている。そのため、投影光学系には、収差がほぼ完全に補正された理論限界値に近い解像力が要求される。縮小投影法によれば、ステップ・アンド・リピートと呼ばれる転写により、パターンを接ぎ合わせて回路を形成する方法がとられるため、解像力は画面中心に限らず、画面全体においてほぼ理論限界値が得られるように収差が補正されており、光学的諸収差の中、歪曲収差は特に補正されていなければならない。

【0004】また、この縮小投影する方法では、回路パターンが描かれたマスク等と投影された像(基板)との距離を調整することによって、投影倍率を任意に変化させ、環境の変化(温度、気圧等)に対しての補正が可能である。また、投影レンズの像側開口数を大きな値にすることによって解像力を高めることができるという特徴がある。

[0005]

【本発明が解決しようとする課題】しかし、数μm以下の解像力を有し、広い露光領域を持つ投影露光装置に用いられる従来の投影レンズ系は、構成するレンズ枚数が多く、非常に高価なものであった。

【0006】本発明はこのような状況に鑑みてなされたものであり、その目的は、少ない枚数のレンズ構成によって、数μm以下の高い解像力と比較的広い露光領域とを両立できる高性能な投影レンズ系を提供することである。

[0007]

【課題を解決するための手段】上記目的を達成する本発明の投影レンズ系は、マスクが配置される物体側より順に、負の屈折力の第1レンズ群と、正の屈折力の第2レンズ群と、負の屈折力の第3レンズ群と、正の屈折力の第4レンズ群とからなり、前記第1レンズ群は、5の風折力を有するレンズと、これらの風折力を向かい合わせた2つの負レンズと、これらのの外してあり、で重に挟んで互いに回ったのが記外側のメニスカスレンズとを有し、前記外側のメニスカスレンズとを有し、前記外側のメニスカスレンズとを有し、前記外側のメニスカスレンズとを有し、前記外側の対した負の配折力を持つのに対した負しンズからなり、前記第3レンズ群は少なアであり、前記第3レンズ群は少なアであり、前記第3レンズ群は少なアであり、前記第4レンズであり、前記第4レンズ群はからなり、前記第4レンズ群はからなり、前記第4レンズ群はからなり、前記第4レンズ群はからなり、方負レンズとからなる、ことを特徴とするものである。

[0008]

【作用】以下、上記構成をとる理由と作用について説明する。上記構成の第1レンズ群の負の屈折力によって、入射瞳は第2レンズ群である正レンズ群の中に位置される。全レンズ系の主な正の屈折力を持つレンズ群の中心付近に入射瞳を位置させることで、軸外物点の上側光束及び下側光束の対称性が保たれ、正の屈折力を有するレンズ群でのコマ収差の発生を抑え、十分な露光領域を確保することができる。

【0009】第1レンズ群の物体面側に最も近い位置に配備される正の屈折力を持つレンズと負レンズによって、適当な負の歪曲収差を発生させ、第4レンズ群における正の歪曲収差を良好に補正している。

【0010】第1レンズ群は、お互いに向かい合った凹面を持つ2枚の負レンズと、その外側にさらにもう1組の凹面を向かい合わせたメニスカスレンズとの組み合せを持つ構造を有することで、各面の屈折力は小さくても

レンズ群の屈折力を大きくすることができる。また、向かい合った凹面を複数個別々に設けるよりも、光線の屈折の仕方がより滑らかになり、通常のガウスタイプの組み合わせでは補正しきれない高次のコマフレアー及び像面湾曲を良好に補正している。

【0011】上述の内側と外側にお互いに向かい合った凹面を有するレンズ群は、強い負の屈折力を持つため、全系の屈折力を必要な強さにするは、正の屈折力を持つレンズ群である第2レンズ群の焦点距離は短くなる。したがって、全レンズ系の主力となる第2レンズ群はほのの球面収差が大きくなる。本発明では、このレンズ群を少なくとも2枚の正レンズで構成することで、その発生をある程度抑える一方、この負の球面収差を第1レンズ群、第3レンズ群の接合レンズの正の球面収差によって良好に補正している。第2レンズ群が1枚の正レンズであれば、負の球面収差が非常に大きくなり、第1レンズ群と第3レンズ群の接合レンズで補正している色収差とのバランスが崩れ、フレアーを大きくしてしまう。

【0012】縮小投影法では、基板の平面度によって部分的な像歪みが生じないように、射出瞳位置を無限遠に近づけることが必要である。像面に近い位置において正の屈折力を有する第4レンズ群は、投影レンズ系の物体面と像面の間にある入射瞳を無限遠に結像するために重要な役目を果たしている。しかし、軸外主光線が光軸より離れていること、並びに、像面に近い位置に正レンズ群を配備することは、ペッツバール和が悪化すると共に、他のレンズ群では補正しきれないコマ収差がこの正レンズ群によって発生する。このペッツバール和とコマ収差を良好に補正するためには、像面により近い位置に負の屈折力を持つレンズを配備することが収差補正上必要となる。以上のことから、上記したような構成をとっている。

【0013】本発明の投影レンズ系は、次の条件を満たすことが望ましい。前記第1、第2並びに第4レンズ群の焦点距離をそれぞれ f_1 、 f_2 、 f_4 として、物像間距離をLとした場合に、

- (1) 0. $2 > |f_1/L|$
- (2) 0. $7 < |f_2/f_1| < 1.3$
- (3) 0.8< $|f_4/f_1|$ <1.5 なる条件を満足することである。

【0014】上記(1)式は、像面湾曲及びコマ収差を良好に補正するための条件であり、この条件を満たさないで、 $|f_1/L|$ が0.2以上になると、第1レンズ群の正の屈折力のレンズ以外のレンズ群の負の屈折力が不足し、第2レンズ群から入射瞳位置が外れることになるために、第2レンズ群でのコマフレアーの発生が大きくなり、他のレンズ群では補正することが不可能となる。

【0015】(2)式は、第1レンズ群、第2レンズ群の焦点距離の関係を与えたものであり、下限の0.7を越えると、第2レンズ群の焦点距離が第1レンズ群に対して短くなるため、第2レンズ群で発生する球面収差が他のレンズ群で補正できなくなるほど大きくなる。この第2レンズ群の球面収差を第1レンズ群及び第3レンズ群の接合レンズで補正しようとすると、球面収差と色収差のバランスが崩れ、良い結果が得られない。また、上限の1.3を越えると、主力となる正の屈折力が不足するため、物像間距離が大きくなり、レンズ系をコンパクトに構成することができない。さらに、入射瞳の位置が近くなり、物体面を射出する主光線の傾角が大きくなり、切体面を射出する主光線の傾角が大きくなり、物体面であるマスクの反りによる歪曲収差が発生しやすくなり、均質なディストーションを得ることが難しくなる。

【0016】(3)式は、第4レンズ群の屈折力の範囲を与えたものであり、(2)式の条件と共に、射出瞳位置を無限遠にするために必要な条件である。条件(3)の上限の1.5を越えると、ペッツバール和が大きくなり、像面湾曲が補正不足になる。また、下限の0.8を越えると、像面湾曲の補正が過剰になるため、画面全体の収差補正が困難になる。

【0017】前記(1)ないし(3)の条件の他に、以下に示す条件を満たすことがより望ましい。第3レンズ群は、第1レンズ群の接合レンズと共に、負レンズと正レンズのアッベ数が異なる組み合わせにしているため、光源の発光スペクトル幅に対する色収差を補正している。第1レンズ群及び第3レンズ群のそれぞれの接合レンズの負レンズのアッベ数を ν_a 、正レンズのアッベ数を ν_b としたとき、

(4) 0.5 $<\nu_a/\nu_b<$ 0.6 なる条件を満足することが望ましい。

【0018】(4)式の上限の0.6を越えると、色収差が補正不足になると共に、第2レンズ群で発生する球面収差の補正が不足になる。また、下限の0.5を越えると、球面収差が補正過剰になる。

【0019】前述のように、第4レンズ群は正の屈折力を有し、この正のレンズ群によって発生するペッツバール和の悪化、及び、他のレンズ群では補正しきれないコマ収差を良好に補正するために、像面により近い位置に負の屈折力を持つレンズを配備することが、収差補正上必要となる。第4レンズ群の物体側より最終負レンズの前までのレンズ群の焦点距離を f_{41} 、像面に最も近い負レンズの焦点距離を f_{42} としたとき、

(5) 0.2< $|f_{41}/f_{42}|$ <0.7 なる条件を満足することが望ましい。

【0020】(5)式の上限の0.7を越えると、ペッツバール和が大きくなり、像面湾曲が補正不足になる。その下限の0.2を越えると、コマ収差、特にタンジェンシャルコマの発生が増大し、また、像面湾曲が補正過

剰になる。

[0021]

【0023】実施例2においては、第1レンズ群 I は、両凸レンズ、像面側に凹面を向けた2枚の負メニスカスレンズ、両凹レンズ、両凹レンズと両凸レンズの接合レンズの6枚からなり、第2レンズ群 I I は、2枚の両凸レンズ、凸平レンズの3枚からなり、第3レンズ群 I I は、両凸レンズと両凹レンズの接合レンズからなり、第4レンズ群 I V は、物体側に凹面を向けた負メニスカスレンズ、両凸レンズ、凸平レンズ、凹平レンズの4枚からなり、レンズ全系では15枚からなる。

【0024】実施例3においては、第1レンズ群Iは、 両凸レンズ、像面側に凹面を向けた2枚の負メニスカス レンズ、両凹レンズ、両凹レンズと両凸レンズの接合レンズの6枚からなり、第2レンズ群IIは、2枚の両凸レンズ、凸平レンズの3枚からなり、第3レンズ群IIIは、両凸レンズと両凹レンズの接合レンズからなり、第4レンズ群IVは、両凹レンズ、3枚の両凸レンズ、両凹レンズの5枚からなり、レンズ全系では16枚からなる。

【0026】何れの実施例においても、投影倍率は1/5、像側開口数は0.3、画面範囲は 41.5、物像間距離 L は 1000、基準波長は 436 n m である。

【0027】実施例1

f = 123.90	OB = -374.00	SK = 20.64
$r_1 = 563.854$	$d_i = 20.336$	$n_{d1} = 1.64217 \ \nu_{d1} = 57.1$
$r_2 = -607.238$	$d_2 = 0.166$	•
$r_3 = 189.703$	$d_3 = 11.628$	$n_{d2} = 1.51633 \ \nu_{d2} = 64.1$
$r_4 = 108.5223$	$d_4 = 114.389$	
$r_5 = 205.800$	$d_5 = 22.149$	$n_{d3} = 1.51633 \ \nu_{d3} = 64.1$
$r_6 = 87.257$	$d_6 = 18.885$	
$r_7 = -80.386$	$d_7 = 11.628$	$n_{d4} = 1.51633 \ \nu_{d4} = 64.1$
$r_8 = 14643.798$	$d_8 = 8.097$	
$r_9 = -134.780$	$d_9 = 11.628$	$n_{d5} = 1.63980 \ \nu_{d5} = 34.5$
$r_{10} = 179.847$	$d_{10} = 27.487$	$n_{d6} = 1.54117 \ \nu_{d6} = 63.0$
$r_{11} = -127.726$	$d_{11} = 4.095$	
r_{12} = 757.854	$d_{12} = 20.813$	$n_{d7} = 1.72900 \ \nu_{d7} = 55.5$
$r_{13} = -203.967$	$d_{13} = 0.166$	
$r_{14} = 269.867$	d ₁₄ = 24.878	$n_{d8} = 1.72216 \ \nu_{d8} = 53.3$
$r_{15} = -351.938$	d_{15} = 81.252	
$r_{16} = 185.546$	d ₁₆ = 56.876	$n_{d9} = 1.51633 \nu_{d9} = 64.1$
$r_{17} = -87.282$	d ₁₇ = 11.628	n_{d10} =1.63980 ν_{d10} =34.5
r ₁₈ = 111.975	$d_{18} = 39.326$	
$r_{19} = 226.492$	d ₁₉ = 44.805	$n_{d11}=1.63980 \ \nu_{d11}=34.5$
$r_{20} = 168.595$	$d_{20} = 0.166$	
$r_{21} = 86.573$	$d_{21} = 33.090$	n_{d12} =1.70421 ν_{d12} =56.4
$r_{22} = -312.288$	$d_{22} = 4.923$	
r ₂₃ = 107.305	d ₂₃ = 18.103	n_{d13} =1.72916 ν_{d13} =45.7

```
272.511
                                                              d_{24} = 7.220
                         r 24=
                                   -122.626
                                                              d_{25}= 11.628
                                                                                   n_{d14}=1.63980 \ \nu_{d14}=34.5
                         r_{25}=
                                    512.605
| f_1 / L | = 0.119
                                                                            \nu_{a2} / \nu_{b2} = 0.54
| \mathbf{f}_2 / \mathbf{f}_1 | = 0.918
                                                                            |f_{41}/f_{42}| = 0.549
| f_4 / f_1 | = 0.936
\nu_{a1} / \nu_{b1} = 0.55
                                                                             【0028】実施例2
                                                         OB = -388.58
                               f = 126.98
                                                                                       SK = 19.93
                                    944.328
                                                              d_1 = 19.564
                                                                                   n_{d1} = 1.62299 \ \nu_{d1} = 58.1
                         \mathbf{r}_1 =
                                                              d_2 = 25.472
                         r_2 =
                                   -501.713
                         r_3 =
                                    185.592
                                                              d_3 = 19.680
                                                                                   n_{d2} = 1.51633 \ \nu_{d2} = 64.1
                         r_4 =
                                     98.422
                                                              d_4 = 76.171
                         r_5 =
                                    159.553
                                                              d_5 = 9.967
                                                                                   n_{d3} = 1.51633 \quad \nu_{d3} = 64.1
                         r_6 =
                                     90.619
                                                              d_6 = 20.386
                         r 7 =
                                   -87.201
                                                              d_7 = 11.628
                                                                                   n_{d4} = 1.51633 \ \nu_{d4} = 64.1
                         r<sub>8</sub>=
                                   1857.407
                                                              d_8 = 13.876
                                                                                  n_{d5} = 1.63980 \ \nu_{d5} = 34.5
                         r_9 =
                                  -118.443
                                                              d_9 = 11.628
                                                             d_{10} = 30.137
                                                                                  n_{d6} = 1.55963 \ \nu_{d6} = 61.1
                         r 10=
                                   193.858
                         r_{11}=
                                  -127.535
                                                              d_{11} = 0.830
                                   1024.044
                                                              d<sub>12</sub>= 18.858
                                                                                   n_{d7} = 1.72916 \ \nu_{d7} = 54.7
                         r 12=
                                   -278.070
                                                              d_{13} = 9.896
                         r 13=
                                   323.889
                                                             d_{14} = 25.221
                                                                                  n_{d8} = 1.72916 \quad \nu_{d8} = 54.7
                         r 14=
                                   -387.654
                                                             d_{15} = 49.263
                         r_{15}=
                                   251.335
                                                             d_{16} = 19.691
                                                                                  n_{d9} = 1.72916 \quad \nu_{d9} = 54.7
                         r 16=
                                                             d_{17} = 38.638
                                       \infty
                         r 17=
                         r 18=
                                   132.150
                                                             d_{18} = 36.813
                                                                                  n_{d10}=1.51633 \nu_{d10}=64.1
                                  -121.169
                                                             d_{19} = 12.051
                                                                                  n_{d11}=1.63980 \ \nu_{d11}=34.5
                         r_{19} =
                                     74.290
                                                             d_{20} = 53.043
                         r_{20}=
                                   -80.196
                                                             d_{21}= 11.628
                                                                                  n_{d12}=1.63980 \nu_{d12}=34.5
                         r 21=
                         r_{22}=
                                  -103.454
                                                             d_{22} = 0.831
                                                             d<sub>23</sub>= '26.652
                         r_{23}=
                                     86.830
                                                                                  n_{d13}=1.51633 \nu_{d13}=64.1
                                  -298.790
                                                             d_{24} = 0.831
                         r 24=
                                   154.860
                                                             d_{25} = 31.703
                                                                                  n_{d14}=1.72916 \quad \nu_{d14}=54.7
                         r 25=
                         r<sub>26</sub>=
                                       \infty
                                                             d_{26} = 5.407
                                  -151.094
                                                             d_{27} = 11.628
                         r 27=
                                                                                  n_{d15}=1.63980 \ \nu_{d15}=34.5
|f_1/L| = 0.123^{r_{28}}
                                                                           \nu_{a2} / \nu_{b2} = 0.54
| f_2 / f_1 | = 0.925
                                                                           | f_{41}/f_{42} | = 0.389
| f_4 / f_1 | = 0.994
\nu_{a1} / \nu_{b1} = 0.56
                                                                            【0029】実施例3
                              f = 119.69
                                                         OB = -352.16
                                                                                      SK = 19.93
                         r_1 =
                                   309.518
                                                             d_1 = 21.988
                                                                                  n_{d1} =1.72900 \nu_{d1} =55.5
                         r_2 = -1068.728
                                                             d_2 = 0.166
                         r_3 =
                                                                                  n_{d2} = 1.51633 \nu_{d2} = 64.1
                                   329.193
                                                             d_3 = 11.628
                                   115.527
                                                             d_4 = 80.463
                         r 4 =
                                                             d_5 = 9.209
                         r_5 =
                                   170.378
                                                                                  n_{d3} = 1.51500 \ \nu_{d3} = 64.0
                         r 6 =
                                    89.759
                                                             d_6 = 22.240
                                   -87.068
                                                             d_7 = 11.628
                         r_7 =
                                                                                  n_{d4} = 1.51633 \quad \nu_{d4} = 64.1
                                  1518.756
                                                             d_8 = 22.240
                        r_8 =
                                  -126.292
                        r_9 =
                                                             d_9 = 11.628
                                                                                  n_{d5} = 1.63980 \ \nu_{d5} = 34.5
```

r 10=	184.336	d ₁₀ = 31.183	n_{d6} =1.58950 ν_{d6} =61.5
r 11=	-138.604	$d_{11} = 0.166$	
r 12=	1284.791	d_{12} = 21.668	$n_{d7} = 1.72873 \nu_{d7} = 55.4$
r ₁₃ =	-205.229	d ₁₃ =111.705	
r ₁₄ =	389.038	$d_{14} = 21.136$	$n_{d8} = 1.72898 \nu_{d8} = 55.5$
r 15=	-850.486	$d_{15} = 18.804$	
r 16=	164.305	$d_{16} = 24.570$	$n_{d9} = 1.68685 \ \nu_{d9} = 57.1$
r 17=	∞	d ₁₇ = 25.156	
r ₁₈ =	106.768	$d_{18} = 26.512$	n_{d10} =1.51633 ν_{d10} =64.1
r 19=	-274.829	d ₁₉ = 11.628	n_{d11} =1.64000 ν_{d11} =34.5
r ₂₀ =	67.470	d ₂₀ = 49.776	
r 21=	-99.114	$d_{21} = 11.628$	n_{d12} =1.64000 ν_{d12} =34.5
r 22=	200.734	d ₂₂ = 4.4208	
r 23=	3828.756	d_{23} = 17.264	n_{d13} =1.72900 ν_{d13} =55.5
r ₂₄ =	-177.653	$d_{24} = 0.166$	
r ₂₅ =	79.610	$d_{25} = 36.777$	n_{d14} =1.51500 ν_{d14} =64.0
r ₂₆ =	-469.061	$d_{26} = 0.166$	
r ₂₇ =	98.8484	d_{27} = 19.323	n_{d15} =1.58793 ν_{d15} =61.6
r ₂₈ =	-4775.692	$d_{28} = 3.631$	
r 29=	-210.153	$d_{29} = 11.628$	n_{d16} =1.72192 ν_{d16} =53.2
r 30=	1466.094		

 $|f_{1}/L| = 0.129$ $|f_{2}/f_{1}| = 1.087$ $|f_{4}/f_{1}| = 1.064$ $v_{a1}/v_{b1} = 0.56$ $v_{a2}/v_{b2} = 0.54$

 $| f_{41}/f_{42} | = 0.364$

【0030】以上の実施例1~3の球面収差、非点収差、歪曲収差、横収差を表す収差図をそれぞれ図4~図6に示す。

[0031]

【発明の効果】本発明によれば、比較的少ない枚数のレンズ構成によって、高い解像力と広い露光領域とを両立させることができる高性能な投影レンズ系を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施例1の投影レンズ系のレンズ断面

【図2】実施例2の投影レンズ系のレンズ断面図である。

【図3】実施例3の投影レンズ系のレンズ断面図である。

【図4】実施例1の球面収差、非点収差、歪曲収差、横収差を表す収差図である。

【図5】実施例2の球面収差、非点収差、歪曲収差、横収差を表す収差図である。

【図6】実施例3の球面収差、非点収差、歪曲収差、横収差を表す収差図である。

【符号の説明】

図である。

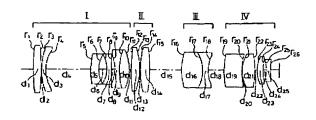
I …第1レンズ群

II …第2レンズ群

III…第3レンズ群

IV …第4レンズ群

【図1】



【図2】

